# **LOCAL COMMUNICATION SYSTEM**

Publication number: JP2001511971 (T) Publication date: 2001-08-14

Inventor(s): Applicant(s): Classification:

H04L12/43; H04L12/64; H04Q11/04; H04L12/56; H04L12/427; - International:

H04L12/64; H04Q11/04; H04L12/56; (IPC1-7): H04L12/42

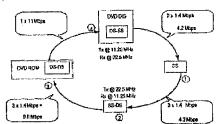
- European: H04L12/43; H04L12/64B; H04Q11/04S2 Application number: JP19980535450T 19980217

Priority number(s): GB19970003216 19970217; GB19970004901 19970310; GB19970010908 19970527; GB19970016083 19970730; GB19970019415 19970912; GB19970021170 19971007;

WO1998GB00349 19980217

Abstract not available for JP 2001511971 (T)
Abstract of corresponding document: **WO 9836533 (A1)** 

Examples of local communication systems are disclosed, based on a ring of point-to-point links, providing for transport of fixed rate synchronous, fixed rate asynchronous data and variable rate data in a flexible format. Different segments of the ring network can carry data at different bit rates, while remaining synchronised to a common frame rate and having a common control channel structure, for compatibility with earlier systems. Parallel channels are provided, either permanently or when required, for signalling errors of source data, data validity/padding, flow control. Parallel variable width channels are defined with free content (stream or packet). Null data symbols are defined for padding on a byte-by-byte basis. The allocation of capacity among variable width channels is revised block by block, and a transition period is defined to allow for ring latency. Calculations for allocations of capacity are performed during one block for the next block, locally at each source station, according to predetermined rules. Information as to bandwidth requirements is exchanged prior to the calculation via a special connection signalling channel and message format.



Also published as:

WO9836533 (A1) US6865188 (B1)

| EP0960509 (A1) | EP0960509 (B1) EP0960509 (A1)

Data supplied from the espacenet database — Worldwide



# INTERNATIONAL APPLICATION PUBLISHED UNDER THE PATENT COOPERATION TREATY (PCT)

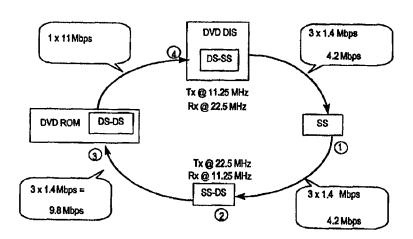
(51) International Patent	GI		T		( )
	·		(1)	1) International Publication Number:	WO 98/36533
H04L 12/43, 12/64		A1	(43	3) International Publication Date:	20 August 1998 (20.08.98)
(21) International Applic	eation Number: PCT/GB	98/003	49	(74) Agent: FITZPATRICKS; 4 West 1RS (GB).	t Regent Street, Glasgow G2
(22) International Filing	Date: 17 February 1998 (1	17.02.9	(8)		
(30) Priority Data: 9703216.3 9704901.9 9710908.6	17 February 1997 (17.02.97) 10 March 1997 (10.03.97)	G	SB SB	(81) Designated States: DE, GB, JP, UCH, DE, DK, ES, FI, FR, GE, PT, SE).	US, European patent (AT, BE, B, GR, IE, IT, LU, MC, NL,
9716083.2 9719415.3 9721170.0	27 May 1997 (27.05.97) 30 July 1997 (30.07.97) 12 September 1997 (12.09.97) 7 October 1997 (07.10.97)	7) G	B B B B B	Published  With international search repo Before the expiration of the claims and to be republished	time limit for amending the
NICATION & ( [GB/GB]; The S	esignated States except US); Control Electronics Lurrey Research Park, 2 Occan	IMITE	D	amendments.	

# (54) Title: LOCAL COMMUNICATION SYSTEM

(72) Inventors; and

Occam Road, Guildford, Surrey GU2 5YO (GB).

(75) Inventors/Applicants (for US only): STIRLING, Andrew, James [GB/GB]; 68 Ruden Way, Epsom Downs, Surrey KT17 3LP (GB). PRENDERGAST, Simon, Edward [GB/GB]; 76 Ivydene Road, Ivybridge, Devon PL21 9BL (GB). PARMAR, Harivaden, Ambalal [GB/GB]; 11 Radical Ride, Finchampstead, Wokingham RG40 4UH (GB).



#### (57) Abstract

Examples of local communication systems are disclosed, based on a ring of point-to-point links, providing for transport of fixed rate synchronous, fixed rate asynchronous data and variable rate data in a flexible format. Different segments of the ring network can carry data at different bit rates, while remaining synchronised to a common frame rate and having a common control channel structure, for compatibility with earlier systems. Parallel channels are provided, either permanently or when required, for signalling errors of source data, data validity/padding, flow control. Parallel variable width channels are defined with free content (stream or packet). Null data symbols are defined for padding on a byte-by-byte basis. The allocation of capacity among variable width channels is revised block by block, and a transition period is defined to allow for ring latency. Calculations for allocations of capacity are performed during one block for the next block, locally at each source station, according to predetermined rules. Information as to bandwidth requirements is exchanged prior to the calculation via a special connection signalling channel and message format.

# (19) 日本国特許庁(JP)

# (12)公表特許公報(A)

(11)特許出願公表番号

特表2005-511971 (P2005-511971A)

(43) 公表日 平成17年4月28日(2005.4.28)

(51) Int.C1.7	
F16J	15/34
// B23K	26/00

F	1		
	F16J	15/34	
	B 2 3 K	26/00	

テーマコード (参考) G 3 J O 4 1 G 4 E O 6 8

# 審査請求 未請求 予備審査請求 有 (全 20 頁)

(21) 出願番号	特願2002-507199 (P2002-507199)
(86) (22) 出願日	平成13年7月5日 (2001.7.5)
(85) 翻訳文提出日	平成15年1月6日 (2003.1.6)
(86) 国際出願番号	PCT/US2001/021536
(87) 国際公開番号	W02002/002971
(87) 国際公開日	平成14年1月10日 (2002.1.10)

(87) 国際公開日 平成14年1月 (31) 優先權主張番号 60/215, 981

平成12年7月5日(2000.7.5)

(33) 優先権主張国

(32) 優先日

米国(US)

(71) 出願人 502350537

フロウサーブ マネージメント カンパニ ニ

アメリカ合衆国 テキサス州 75039 アーヴィング ウェスト ラス コリナ ス ブールヴァード 222 スウィート 1500

(74)代理人 100080056

弁理士 西郷 義美

(72)発明者 ヤング ライオネル エイ.

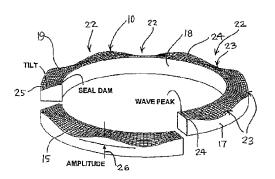
アメリカ合衆国 92563 カリフォル ニア州 ムリエタ リッジ クレスト ス トリート 39645番地

最終頁に続く

# (54) 【発明の名称】シールリングおよびレーザでリング微小起伏面を形成する方法

# (57)【要約】

例えば波形面や径方向溝(谷)といった微小起伏要素( 22)を有する軸封装置のシールリング(10)。その 波形面あるいは径方向溝は、シール対向面間における流 体力学的なシール部位となるシール面に形成される。そ の微小起伏要素は、少なくとも光線の横端が非直線で収 東部位となるような形状のエキシマレーザ装置(59) で形成される。その光線収束部位は、互い接近する部位 、好ましくは非直線である横端部位に形成される。レー ザ光線によってまず同一の光線通路に沿って連続的に切 除し、例えば波形面溝や径方向溝といった微小起伏要素 を構成する隣接した複合光線切除部位を形成する。レー ザ光線によって隣接して平行する複数の溝に切除する際 には、光線経路が側方で隣接してそれぞれ重なり、その 側方で隣接する溝の端が共に混合される。本発明の方法 は、精密・正確に微小起伏要素を形成してシールリング 性能を改良する方法を提供するものである。



22,020,027

# 【特許請求の範囲】

#### 【請求項1】

好ましくは平坦なシール面を有するシールリングを準備するステップと、前記シール面に向けられるレーザ光線を放出するレーザ装置を設けるステップと、レーザ光線の切除部位がその幅全体にわたって非均等な深さとなるように、レーザ光線の形状を、各横端が一点に収束する非直線の幾何学的形状に形状変更するステップと、複数のアブレーション切除部位において少なくともシール面の一部に前記レーザ光線を施し、例えば波形面といった一つ以上の微小起伏要素を形成するステップとからなるシールリングを形成する方法であって、各切除は前記レーザ光線の前記シールリングに対する相対的移動でなされ、前記レーザビームは一つ以上の光線通過経路に沿った経路を移動し、アブレーション切除部位は横端で互いに隣接しており、レーザ光線の各経路の隣接する横端部位は重なっており、その隣接した切除部位が重なることにより過剰な深さの溝が形成されるのを防止することを特徴とするシールリングを形成する方法。

# 【請求項2】

前記アブレーション切除部位の少なくとも一つは、隣接する前記アブレーション切除部位の一つより深く形成されるように前記レーザ光線の複合経路によって形成され、それによって前記微小起伏要素が光線経路の幅方向で異なった深さとなることを特徴とする請求項1に記載のシールリングを形成する方法。

#### 【請求項3】

前記複合光線経路は、前記アブレーション切除部位が前記光線経路に沿って異なった深さとなるよう、漸次短くなっていることを特徴とする請求項2に記載のシールリングを形成する方法。

# 【請求項4】

前記幾何学的形状の前記橫端部位は、弓形であることを特徴とする請求項1に記載のシールリングを形成する方法。

# 【請求項5】

好ましくは平坦なシール面を有するシールリングを準備するステップと、前記シール面に向けられるレーザ光線を放出するレーザ装置を設けるステップと、レーザ光線の切除部位がその幅全体にわたって非均等な深さとなるように、レーザ光線の形状を、各横端が一点に収束する非直線の幾何学的形状に形状変更するステップと、複数のアブレーション切除部位において少なくともシール面の一部に前記レーザ光線を施し、例えば波形面といった一つ以上の微小起伏要素を形成するステップとからなるシールリングを形成する方法であって、各切除は前記レーザ光線の前記シールリングに対する相対的移動でなされ、前記レーザビームは一つ以上の光線通過経路に沿った経路を移動し、アブレーション切除部位は横端で互いに隣接しており、レーザ光線の各経路の隣接する横端部位は重なっており、その隣接した切除部位が重なることにより過剰な深さの溝が形成されるのを防止するように構成されたことを特徴とするシールリング。

# 【発明の詳細な説明】

# [0001]

(技術分野)

本発明は回転軸のシールリングに関するものであり、特にレーザで形成される微小起伏シール面を有するシールリングに関するものである。

# [0002]

#### (背景技術)

ポンプやコンプレッサ等の回転軸を密封するには、軸上に非接触の軸封装置を用いることが知られている。その軸封装置は、軸方向に隣接する一対のシールリングで構成される。一方のシールリングは軸と共に回転し、他方はシールハウジングに回転不可能に連結される。シールリングは軸方向で対向する端面をそれぞれ備えており、それらシール端面は対向して密接状態にし、シールリングの外径および内径間の径方向にわたるシーリング部位を形成する。密封される流体は液体あるいはガスでよく、このシーリング部位によって、

10

20

30

40

シール端面にわたる流体の径方向移動または漏れを防止または最小限にする。

#### [0003]

より具体的には、シール端面は、通常、軸が回転していない場合には相互接触して配置され、静的密封する。さらに、シール端面の少なくとも一方には、軸が回転する場合にシール端面間に流体被膜を生じさせる流体力学的な面パターンが施されており、シール端面間の接触を減少する。流体力学的な面パターンは、波形面や、ら旋溝や、T形状溝といったものが知られている。端面パターンは、種々の方法によってシール面に形成されるが、平坦なシール面から材料を除去して非常に浅い深さに形成するのが一般である。

# [0004]

例えば米国特許第5529317号(マラー)明細書においては、いくつかのシール面パターンが開示されている。すなわち、シール面パターンの一つとしては、シール面に段差を付けた窪みパターンがあり、軸回転の際にシール端面間で流体力学的な負荷支持を行う。その長方形の段窪みは、レーザ光線経路を重ねる方法で形成される。

# [0005]

長方形に形成したレーザ光線を、前記米国特許第5529317特許における長方形の段を形成するのに用いてよいが、隣接する2つのレーザ光線経路が重なる場合、その領域は過剰な深さに形成されることが分かっている。重なり領域は、まず第1経路上で切除され、それから第2経路上でさらに切除されるからである。特に、各経路においては、リング材を蒸発させるレーザ光線のアブレーションによって、所定量のシールリング材料が除去すれる。レーザ光線経路が重ならない領域においては、それぞれ同量の材料が除去される。しかし、レーザ光線経路が重なる各領域においては、重なりのない領域よりも深い重なり溝を形成するように材料が除去される。さらに、長方形のレーザ光線を用いる場合、レーザ通過経路で形成される各溝の両端は長方形となり、その結果、隣接する各端にはシール面にわたって段が形成される。

# [0006]

# (発明の開示)

そこで本発明の目的は、レーザ光線の複数経路によって形成される微小起伏要素を有するシールリングを提供することにある。光線は、要求される深さより深い過剰な深さの重なり溝が形成されるのを防止する形状に構成される。また、本発明の目的は、シールリングの微小起伏要素を形成する方法を提供することにあり、各レーザ切除部位を混合して、微小起伏要素の周囲端すなわち境界を高精度で切除形成する。

# [0007]

これらの目的達成のために、本発明は、精密な微小起伏要素を有するシール面のシールリングと、これらの微小起伏要素を形成する方法とに関与するものである。

# [0008]

微小起伏要素は、シール面に沿った複合経路で材料を除去するレーザ光線によってシール面に形成される。微小起伏要素を形成する際には、レーザ光線が同一の光線通路に沿った一つ以上の経路で第1の切除を行い、切除部すなわち溝を切除形成する。波形シール面に要求される中心部側でより深くなった切除部を形成するため、切除部の端よりも中央により多くのアブレーション経路が施されるように、次の切除経路は前の経路よりも短くなっている。その結果、切除部の深さは変化しており、少なくとも一方のまたは出来れば両方の端から離れるにつれて、深さが増加あるいはテーパしているようになる。レーザ光線は、同一の光線通路に沿った複合アブレーション経路部位を切除するのみならず、側方に移動して隣接した光線通路を切除する。その結果、一つ以上の隣接または接触する切除部すなわち溝が最終的に例えば波形面、径方向溝等の微小起伏要素を形成する。

# [0009]

また、本発明は、シールリングの性能を改善するより精密・正確な微小起伏要素の方法を提供するものである。レーザ光線が次々に満を切除形成するので、その溝に沿って連続する各アブレーション経路が側方で隣接する先行する光線経路と重なり、微小起伏要素が形成されるシール面領域を完全にカバーし、側方で隣接する溝の端が共に混合される。

U

20

30

# [0010]

この点につき、レーザ光線の形状は、マスクによって光線の横端が非直線となる所定の幾何学的形状にされる。この横端は、一連の光線経路と重なる光線重なり領域を構成するものである。例えば、実施例のマスクにおいて、レーザ光線が通過する円形の開口は、レーザ光線がシールリングに接触する場合に円形となるように形成される。

#### $[0 \ 0 \ 1 \ 1]$

レーザ光線およびシールリングが連続的な切除工程で相対的に移動するので、円形のレーザ光線が縦方向に進行し、側方から見て連続する半円のアブレーション溝を切除形成する。非直線の光線横端が縦方向に進行し、アブレーション溝の両横端を形成する。その光線の形状によって、半円形の溝の深さは、幅方向では均等ではなくなる。リング材の中心部位でより多量のリング材が除去されるとともに、レーザ光線の横端領域からはより少量しかリング材が除去されないからである。より浅い側端領域では、隣接したレーザ光線経路が重なる重なり領域が形成される。

# [0012]

長方形の光線とは異なり、光線の重なり領域となる非直線横端は、かなりの度合いで、例えば円形光線幅の最高 2 5 %まで重なってよいが、重なり領域の深さは、重なりのない領域の深さを越えないようにする。それにより、形成される微小起伏要素の最大深さを超える重なり領域の重なり溝の形成を避けることができる。

# [0013]

レーザ光線は、円形のみならず他の非円形でもよい。例えば、レーザ光線は、楕円形でもよく、あるいは中心部位が直線で両端が非直線の略アーチ形となってもよい。アーチ形の側部位は、連続する曲線であるいは弧を描く短い直線の部位で構成してもよい。これらの代替光線形においては、光線の両横端は非直線であり、シール面が非均等な深さとなるアブレーション切除をもたらす。

# [0014]

このシールリング、およびシールリングを形成する方法は、微小起伏要素を形成するにつき有利である。本発明方法は、例えば形状変更したレーザ光線を設け光線切除の重なりを最適化することで、それぞれ隣接する光線経路の両横端に沿った重なり領域に形成される望ましくない過剰な深さ溝を排除あるいは制御する。さらに隣接する光線切除の端を混合することで、長方形のレーザ光線による長方形の段のある端の場合とは異なり、アーチ形あるいは曲がった微小起伏要素の境界を形成する。

#### [0015]

このシールリングの方法は、繰返し性があり正確な製造工程を実現するのみならず、多様な微小起伏要素を構成する能力を大幅に改善する。

# [0016]

本発明のその他の目的とその変形は、以下の明細書と添付図面により直ちに明らかになる

# [0017]

(発明を実施するための最良の形態)

図1、2A、2Bに示すように、本発明は軸封装置のシールリング10(図1)に関するものであるとともに、シールリング10のシール面15に微小起伏要素を形成するレーザユニット14を備えたシールリング加工装置12に関するものである。より詳細に説明するが、レーザユニット14は、少なくとも光線対向側端(横端)が非直線であるレーザ光線を発し、シール面15を連続して切除する。切除により幅方向で非均等な深さに形成して光線経路の重なりを実現し、より正確かつ精密に微小起伏要素を形成する。

# [0018]

図1に示すシールリング10については、外径17および内径18によってシールリング10の形状が環状となるように従来の方法を用いて形成される。シール面15は、外径17・内径18間にわたって径方向に延長し、シーリング部位19を構成する。軸封装置の一部としてシールリング10をポンプやコンプレッサ等の装置の回転軸に組み付ける場合

0

20

30

には、シール面 1 5 は、対向する他方のシールリングのシール面と軸方向で向き合うよう に配置される。

# [0019]

軸封装置(一般にメカニカルシールと称する)を構成するそれぞれ対向する一対のシールリングの構造および機能は周知のものであるので、軸封装置の構造に関する詳細な説明は省略する。そのような構造は、権利譲受人取得の米国特許第5833518号に示されている。対して本明細書は、シールリング10の特定の形状および要素と、シールリング加工装置12の構造とについてのものである。

#### [0020]

図1には、波形面の形状である微小起伏要素が形成されたシールリング10が示されている。具体的には、シール面15の内径18には、対向シール面に接触するに適した環状のシールダム20が形成されている。シールダム20は環状部位を形成し、回転していない場合および回転始動状態において、シーリング部位19全体にわたる流体が径方向に漏れるのを防止する。シールダム20は内径18上に位置しているが、その他の径方向の位置、例えば外径17に配置してもよい。

#### [0021]

さらに、シール面15には、円周方向で隣接する複数の波22が形成されている。それぞれの波22は、一対の波頂点24間の円周上に谷(溝)23が形成されている。図1のシールリング10においては、その断面形状は、各々の波頂点24では長方形となっており、この位置でシールリング10は均等な厚さである。しかしシールリング10の厚さは、ほぼ正弦波のように波頂点24から外径17に沿って円周方向に離れるにつれて薄くなり、シールダム20から径方向に離れるにつれて薄くなる。その結果、各々の谷23は、シールダム20から径方向外側に延長する傾斜面25を有していることになる。波頂点24と谷23との厚み差は、波22の振幅26として表される。図から分かるように、各々の波22の深さは、二つの方向、すなわち径方向および円周方向において異なっている。

# [0022]

この波形面によって、軸が回転する際に対向するシール面15間に流体被膜を発生させるという流体力学的なシールを実現する。それにより、摩擦を減少するとともに、シーリング部位19全体の接触を最小あるいは排除する。さらに、シール面の実際の起伏は、シール面15の起伏グラフで例示される。

# [0023]

波形面のシールリングを用いる重要性は知られている。波形面といった周知のシール面は、以下のように形成される。すなわち、まずシールリングの外径を圧縮する収縮バンドによってシールリングを歪ませ、それからシール面を包み、そして収縮バンドを除去して歪みを取り除くと、シール面は波形となる。しかし、この収縮バンド方法は、シールリングに単に限られた一定振幅の一定数の波を形成するにすぎないのであって、製造ロットにて全てのシールリングを検査して必要なパラメータに合致する波形面が形成されたか確かめる必要がある。これらの不利な点は、以下詳細に説明するように、シールリング加工装置12のレーザユニット14によって波形面を自由度・精度・効率を高く維持しつつ形成することで克服される。

# [0024]

以下の説明の大部分はシールリングの波形面の形成に対処したものであるが、本発明のレーザユニット14を、径方向のあるいは螺旋形の溝やT字形の溝といったその他の微小起伏要素、特にレーザの複合経路に必要なサイズを有する微小起伏要素の形成に用いてもよい。さらに波形のシール面と同様に、その他の微小起伏要素の深さは、一方向または多方向において異なってもよい。

# [0025]

また、これら微小起伏要素を形成する別の方法が知られているが、この方法は限界があり、全く異なった型の微小起伏要素をシール面に形成するのは困難である。シールリング加工装置 1 2 およびシールリング加工方法によれば、そのような限界はない。

12

20

30

20

30

40

50

# [0026]

ところで図2Aに示すように、シールリング加工装置12は、台30およびその台30で支持される水平の作業テーブル31で構成される作業台29を備えている。作業テーブル31には、その上でシールリング10を支持するに適するシールリング支持装置32が設けられる。

#### [0027]

シールリング支持装置 3 2 は、使用時にはレーザが静止したままなので、切除作業の際にシールリング 1 0 の位置を 4 軸調整できるようになっている。この点については図 2 A で概略的に示されるように、シールリング 1 0 が支持される支持テーブル 3 4 は、 X 軸スライドユニット 3 5 を有しており、その X 軸スライドユニットは、支持テーブル 3 4 を X 軸方向に動かす制御装置モータ 3 6 を備えている。

# [0028]

さらに、そのX軸スライドユニット35に支持されそれとともにX軸方向に移動可能なY軸スライドユニット39が設けられる。Y軸スライドユニット39は、支持テーブル34 上面で支持し、支持テーブル34を選択的にY軸に移動させる制御モータ40に移動可能 に連結している。

# [0029]

具体的に支持テーブル34については、Y軸スライドユニット39上面で回転可能に支持され、モータ駆動のロータリテーブル42に回転可能に連結する。モータ駆動のロータリテーブル42は、選択的に回転し、支持されるシールリング10の角度位置を調整する。さらに、後述するように4軸調整できるZ軸スライドユニット43が設けられる。

# [0030]

#### [0031]

さらにシールリング支持装置32は、垂直の Z 軸調整のために Z 軸スライドユニット43を備えている。その Z 軸スライドユニットは、側方に間隔をあけて配置した一対の垂直な支持柱50を備えている。その支持柱は、レーザユニット14上の構成要素を支持するに適している。また、シールリング支持装置32は、駆動モータ51と、駆動モータ51・直線スライド71間にわたって水平に延長する駆動ベルト52とを備えている。直線スライド71は、レーザユニット構成要素の垂直高を調整する支持柱50に取り付けられる。【0032】

シールリング支持装置 3 2 の全てのモータは、適切な制御ケーブル 5 3 でコンピュータ制御装置に連結されている。制御装置は、支持テーブル 3 4 を回転させるロータリテーブルモータのみならず各モータ 3 6 、 4 0 、 5 1 が選択的に作動してシール面 1 5 のレーザ加工のためシールリング 1 0 の位置を制御するようプログラム可能である。市販のコンピュータプログラムであるラブビュ(Labview)を用いて制御装置を実行できる。

#### [0033]

また、変位レーザ 5 4 (図 2 Λ・図 3) は、シールリング 1 0 側に導き出されるものであり、レーザの最終対物レンズ 8 4 を基準としたシールリング 1 0 の位置を正確に制御する制御装置に連結している。レーザ切除方法を開始する場合には、シールリング 1 0 をレー

ザ54の下に移動し、レーザの焦点距離が適切になるよう Z 軸位置を調整する。

[0034]

制御装置のプログラミングに応じて、レーザユニット14はシールリング10に波形面を 形成できるのみならず、ら旋みぞ等のようなその他の微小起伏要素も形成できる。

[0035]

図2Aにて示すレーザユニット14に話を向けると、エキシマレーザ59が台30内に設けられる。エキシマレーザは、側方に開放したレーザ光線出口ポート60を備えている。エキシマレーザ59は、弗化クリプトン(KrF)レーザであり、約248ナノメータ紫外線領域で稼働する。このレーザは、微小起伏要素を形成する場合にシールリング10にほとんど熱を生じさせないことから選択される。

[0036]

一般に、レーザ59がレーザ光線62を発し(図2B)、シール面15と接触してアブレーションによって材料を切除する。台30側の出口ポート60からテーブル31上のシールリング10にレーザ光線62を導くために、一連のレンズ・鏡が設けられる。

[0037]

より詳しくは、レーザ光線62が放出されて、台30側面で支持される反射鏡64にぶつかり上方へ向きを変え、台30側面に取り付けられる減衰器65に向かう。それから光線62は、減衰器ポート66から上方へ向かい、支持レール装置68に支持された垂直に離間して配置した一対のホモジナイザレンズ67に至る。

[0038]

支持レール装置 6 8 は一対の垂直レール 7 0 を備えており、レール 7 0 の下端は、直線スライドあるいは垂直アクチュエータ 7 1 で摺動可能に支持柱 5 0 に連結している。アクチュエータ 7 1 は、レール 7 0 と支持柱 5 0 とを連結する。上記の駆動モータ 5 1 は、支持レール装置 6 8 全体を垂直 2 軸方向に移動するよう選択的に動作する。

[0039]

レール70の上端には水平な光学レール72を支持して設けている。光学レール72には、光学部品を摺動可能に支持する複数の水平スロット73が形成されている。光学レール72の後端には、ホモジナイザレンズ67が摺動可能に支持される下方支持レール76を備えている。ホモジナイザレンズ67を垂直に調整して、レーザ光線62の特性を調整できる。さらに光学レール72の両端には、別の下方支持レール77を備えている。

[0040]

光学レール72に関しては、ホモジナイザレンズ67の真上に第1反射鏡79が設けられ、光線を受け入れるとともに向きを変え、光学レール72の長さに導く。他方の光学レール72端側では、視野レンズ80がレールスロット73で摺動可能に支持されている。視野レンズ80の下流側には、隣接する略長方形のマスク81を備えている。後でより詳細に説明するが、マスク81は、レーザ光線62をシールリング10に施す前に、レーザ光線を形状を変えるものである。

[0041]

マスク81によって形状が変更したレーザ光線62は、視野レンズ80から水平に下流側に進行して、それから別の反射鏡83で下方に向きを変える。最後に、図2Bに概略が示されるように、レーザ光線62は最終対物レンズ84を通って、下方へシール面15へと至る。

[0042]

特に回転する支持テーブル34に近接する点において最終対物レンズ84によって最終対物レンズ84が汚染されるのを防止するため、最終対物レンズ84には、下方開口部出口ポート87を備えた漏斗状の囲い板86が設けられている(図2B・図3)。空気供給部88が囲い板86に連結しており、囲い板86に空気流を供給する。レーザ加工による破片が対物レンズ84から吹き飛ばされるように、空気流が出口ポート87を通って下方へ吹き出る。

[0043]

10

20

30

30

40

50

作業においては、レーザ光線62をシールリング10の露出領域に施す際に、選択的にレーザをオン(放出)にして、シールリング材を切除・蒸発させる。レーザを選択的にオン・オフすることで、円周方向に離間して切除部分をシールリングに形成してもよい。

# [0044]

実施例において、シールリング支持装置32では、レーザ光線62を基準としてシールリング10を配置するのみならず、レーザ光線62を基準としてロータリテーブル34によってシールリング10が回転する。これにより、レーザ光線62を放出しつつ円周方向にシール面15の除部分を形成する。ただし、必要ならば回転させるのではなく、シールリング10のX軸・Y軸方向の位置を変えてシールリング10の線形変位をもたらすことも当然できる。さらに、レーザ光線62とシールリング10との相対的な移動については、可動レーザ光線62を設けてもよい。すなわち、シールリング10を固定し、あるいはレーザ光線62・シールリング10の双方を同時に移動してもよい。

#### [0045]

ところでマスク81は、レーザ光線62をシールリング10の断面を最適にするに必要な形状に調整するものである。例えば、図4で概略的に示されるように、マスク81は長方形の薄板であり、他の適切な薄板でもよいが、好ましくはステンレス鋼材料を用いる。光線に沿ってマスク81を配置するが、他の位置でもよく、さらにレーザ光線62の形状を変更できるその他の装置を用いてもよい。

#### [0046]

マスク81には、形状変更する開口すなわち穴90が設けられている。開口90は水平に開放しており、所定の幾何学的形状となっている。開口90を拡大したものが図示されているが、開口90の直径は、板81の寸法よりもかなりより小さいのは当然である。開口90の直径は、0.4~0.5インチ(1.01~1.27センチメートル)であるのが好ましく、光線は対物レンズ84で縮小され、0.04~0.05インチ(0.10~0.12センチメートル)の直径となる。しかし対物レンズ84は、レーザ光線62の種々の縮小率を調整できる。

# [0047]

次に図5に示すように、形状変更したレーザ光線62は、マスク81の開口90を出て、下方へ向きを変え、反射鏡83を通って最終対物レンズ84に至る。その後で、レーザ光線62は、その光線端92の形状が略円形となって、シールリング10のシール面15を照射する。円形の光線端92は、シール面15が光線62にさらされる領域であり、シールリング材のアブレーションあるいは蒸発が生じる領域となる。

# [0048]

図 4 に関してより具体的には、第 1 半径  $R_1$  および第 2 半径  $R_2$  で規定される開口 9 0 が形成されている。図示される開口 9 0 が円形であるので、第 1 および第 2 半径 1 等 1 い。しかしこれらの半径は、それぞれ別個のものと見做される。第 1 半径 1 が水平にマスク 1 7 内で延長しており光線 1 6 1 2 が向きを変えるため、それでシール面 1 5 上の光線端 1 9 1 2 の横方向幅が決定されるからである。

# [0049]

特に、光線62の横方向幅は、第1半径の2倍、すなわち円形の開口90の直径で決定される。シールリング10の光線62に対する向きに応じて、光線62の横方向幅が、シール面15上で径方向に延長する。第2の半径の向きは第1半径の垂直方向であり、光線端92の長さを決定し、シールリング10の向きに応じて、レーザ光線62が移動する方向であるシール面15に沿った円周方向に延長する。

#### [0050]

さて図6に示すように、シールリング10とレーザ光線62とが相対的に回転するため、 光線端92がシール面15に沿って漸次移動する。シールリング10とレーザ光線62と が相対的に連続して移動するので、シール面15の円周上に長形のアブレーション切除あ るいは溝94が形成される。光線62が円形であるため、マスク開口90の中央部位95 でより多量のレーザエネルギが通過するとともに、横端部位96でより少量のレーザエネ

30

40

50

ルギが通過する。その結果、円形の光線によって、内部面97が半円形である溝94が形成される。内部面97は溝中央ではより深く、アブレーション切除部位94の横端部位9 8側ではより浅く形成される。

[0051]

したがって、アブレーション切除部位94の形状は、正方形のレーザ光線101によるアブレーション切除部位100の形状とは明らかに異なっている。円形の光線は、以下詳細に説明するように独特の利点を有している。

[0052]

まず長方形の光線101について話を向けると、本発明のレーザユニット14において、レーザ光線62の形状を正方形または長方形に変更する開口部を有するマスク81で実験が行われた。正方形の場合は、図6に概略的に示されている。レーザ光線端102(図6)を基準としてシール面15が円周方向に移動するようにシールリング10(図7)が回転し、そして長方形のマスク形状による切除部位100は、径方向の幅全体にわたって均等な深さとなる。

[0053]

このような長方形のレーザ光線101をシールリングに波形面を形成するのに用いた。シールリングの一周辺部位が、図7に概略的に示されている。本発明のレーザユニット14によるシールリング10−1の構造において、円周方向で離間する一対の頂点24と径方向外側のシーリングダム20との間に、溝23が形成される。より浅い端側であるシーリングダム20近くの溝23から始まり、そこから径方向外側にアブレーション切除して波形面が形成される。頂点24およびシーリングダム20は、溝23境界外側の当初のシール面で構成される。したがって、これらの領域においては、レーザ切除は行われない。

[0054]

より具体的には、長方形のアパーチャマスクで本発明の方法を試験した。第1切除半径 CR1に沿った複数の第1経路を通ってレーザ光線101を移動して、要求される形状の第1アブレーション切除部位103を切除することで、溝23が形成される。この第1切除半径 CR1における第1経路は、第1円周位置104から開始する。円周方向で離間する第2位置105までレーザ光線101を放出継続して放出停止し、位置104・105間の周囲に沿ってシールリング材のアブレーションを生じさせる。この第1切除の深さは、図6のように径方向幅全体において均等であり、また円周方向において均等である。その次にシールリング10を支持テーブル34で連続回転する際には、位置106でレーザ光線101を放出し、位置107で放出停止するシールリング10を連続的に回転させる間に、第1切除半径にさらに切除経路が設けられる。第1切除部位103の縦方向の深さは、位置104・105の両端から離れるにつれて次第に増大し、第6切除経路の位置108で最も深くなる。

[0055]

ひとたび第1アブレーション切除103を終了すると、第1切除半径CR1の径方向外側の第2切除半径CR2に沿って第2切除部位110をもたらすように、シールリング10を光線端102から径方向に移動する。この第2切除部位110は、第1切除部位103より円周方向長さが長くなっているので、第1切除部位103より多い経路数で形成され、より深くなる。その以外の点では、上記と同じ方法で切除される。

[0056]

一つ以上のレーザ光線62の経路で各々の切除が完了すると、アブレーション切除が、徐々に外側になされてより大きな切除半径になり、最終切除部位111が外径17に沿って施されるようになるまで、光線101を基準としてシールリング10を径方向に移動する。この切除方法の結果、各々の切除部位、例えば切除部位103は、次の径方向外側の切除部位、例えば切除部位110に隣接することになる。すなわち、これらアブレーション切除部位103・110は、それぞれ側方に隣接して形成される。

[0057]

もしシーリングダム20を外径17に設ける場合でも、外径17近傍でレーザ光線62の

放出を開始し、徐々に切除半径が短くなるよう次第に径方向内側へ移動すること以外は同じである。

# [0058]

しかし、この円周切除の方法による場合でさえも、長方形のレーザ光線101では、隣接するアブレーション切除部位間において形成される溝が過剰な深さとなってしまうことが分かっている。すなわち、レーザでシール面を形成する従来の方法と類似の問題が生じる

# [0059]

より具体的には、図8にて示したように、例えば切除部位103・110のように各隣接する円周方向の長形の切除部分は、それぞれ一定程度重なり、その重なり領域ではより強度のアブレーションが生じるため、各切除部位間に、過剰な深さの溝115が形成されてしまう。同様に、第3アブレーション切除部位118・第4アブレーション切除部位119間に過剰溝116、117も形成される。過剰溝117は、過剰溝115よりも深くなっている。これらの過剰溝115・116・117のみならず、その他の重なったアブレーション切除部位で形成される溝も、アブレーション切除部位の円周方向長さに沿って延長する。これらの過剰な深さ溝は、シール性能に影響を与える。

# [0060]

さらに、図7に示すように、第1切除部位103の位置104・105のような各切除部位の長方形の端は、形成される谷23の周囲端あるいは境界120に沿った急激な段差となる。

# [0061]

これに対して、図6の円形の光線形状と、それにより生じる半円形の切除部位94においては、レーザユニット14の切除方法は最適化されており、また長方形の光線形状による不利な点は、ほぼ排除される。図9に示すように、本発明によると、参照番号94-1の第1切除部位を形成しそれから径方向で第1切除部位94-1と隣接する第2切除部位94-2を形成できる。第1および第2切除部位94-1、94-2は、よりはっきりとそれらの重なり部位125の領域を示すため、例示としてずらしている。重なり領域は、第1切除部位94-1側の部位98と第2切除部位94-2側の部位98との半径距離で示される。重なり領域95は、径方向の部位98間である。

#### [0062]

図10~12のグラフには、シールリング面15に形成されるそれぞれ隣接するアブレーション切除部位127・128のみならず、そのアブレーション切除部位127・128によって形成される起伏要素の最終的な輪郭も示されている。ここに示されるように、アブレーション切除部位127・128の深さを超える過剰な深さ溝を排除しつつ、重なり領域を変化できる。これらのグラフに関しては、アブレーション切除部位のアブレーション深度が図示されており、グラフ垂直軸はシール面15からマイナス方向に10 $\mu$ インチ(254 $\mu$ ミリメートル)づつ減少する。グラフ水平軸は、シール面15に沿った径方向の位置を示すものであり、第1アブレーション切除部位127のほぼ中央である0位置からプラス・マイナス両方向に0.1インチ(2.54ミリメートル)づつ増加する。

#### [0063]

図10のレーザ設定については、二つの隣接する切除部位127・128を移動する光線端92は、光線端92の直径の10%が重なっている。その結果、隣接する切除部位127・128間に比較的浅い中間溝126が形成される。特に、アブレーション切除部位127は単一の通過経路(一回転)で形成され、切除部位128はシールリング10を二回転して二つの経路、すなわちレーザ光線62の二重経路で形成される。当然のことながら、第2アブレーション切除部位128の輪郭は、光線経路が追加されればより深くなる点が異なるだけであり、ほぼ同じものである。

# [0064]

より具体的には、単一のアブレーション切除部位127の深さは20 μインチ (508 μ ミリメートル)であるが、径方向で隣接する二重経路すなわち二重のアブレーション切除

20

10

30

20

30

40

50

部位128は、シールリング10のシール面15を40 $\mu$ インチ(1016 $\mu$ ミリメートル)の深さに切除する。重なり領域では、弓形内部面97が破壊され、浅い中間溝126が形成される。しかし、浅い中間溝126の深さは、30 $\mu$ インチ(762 $\mu$ ミリメートル)未満、かつ第2アブレーション切除部位128の深さである最大許容深さ10 $\mu$ インチ(1016 $\mu$ ミリメートル)を越えないよう制御される。

[0065]

図 1 1 は、 2 5 % 重なりによる同一の切断方法による輪郭を示したものである。特に、第 1 切除部位 1 2 7 および第 2 切除部位 1 2 8 の最大深度は、それぞれ図 1 0 の切除部位と同じである。ただし、中間溝 1 2 6 の深度は、約 4 0  $\mu$  インチ(約 1 0 1 6  $\mu$  ミリメートル)になっている。これは、第 2 切除部位 1 2 8 の最大深度 4 0  $\mu$  インチ(1 0 1 6  $\mu$  ミリメートル)に近く、過剰な深さ溝を避ける円形光線 9 2 の最大重なり量である。

[0066]

図12のグラフは、切除部位127・128の50%重なりの輪郭を示すものである。特に、中間溝126の深さは、より深い切除部位128の最大許容深さ超える約52 $\mu$ インチ(約1320 $\mu$ ミリメートル)である。このグラフは、25%の重なり限界を超えると過剰深さの溝が形成されること証明するものであり、25%を超える重なりは好ましくないことが分かる。

[0067]

重なり下限については、それは 0 パーセントであると思われる。中間溝 1 2 6 の深さは、 重なり率の減少とともに減少するのであり、したがって、 0 % 重なり率では中間溝 1 2 6 は形成されないからである。

[0068]

上述の見地からすると、円形の光線の重なり率が $0\sim25$ %の場合に、過剰な深さ溝が排除されることになる。ただし、シールリングが過剰溝を許容して動作すると思われるならば、最大重なり率は25%を超えてもよい。長方形の光線による過剰深さ溝は、60  $\mu$  インチ(1524  $\mu$  ミリメートル)なので、本発明によると、重なり率50%の場合でさえ、円形の光線による中間溝126 の深さは長方形の光線による深さより浅くなる。

[0069]

過剰な深さの中間溝の減少・排除能力に加えて、以下説明する、円形の光線やその他の形状の光線を使用すると、各々のレーザ切除端が望ましく混合されると思われる。この点については、図13に概略的に示されており、長方形の光線(図7)では段のある周囲端120は、本発明で開示される光線形状によってほぼ排除される。特に、第2半径R2(図4)に対応する部位が湾曲しているため、参照番号132・133(図4)に対応する門形レーザ光線の前端および後端は、アーチ(弓)形となっている。それゆえに、各の連続した切除部位の前端および後端(例えば切除部位136の端134・135)はは、これは、また、各切除部位の後端134・前端135間の領域においても同様のある(溝)23の周囲端すなわち境界137は、より混合したアーチ形状となっていると思われる。これは、また、各切除部位の後端134・前端135間の領域においても同様であり、また、各切除部位の後端134・前端135間の領域においても同様のあり、また、各切除部位の後端139間においても同様である。これは、また、各切除部位の後端139間においても同様である。これは、また、各切除部位の後端139で表においても同様である。これは、また、各切除部位の後端139間においても同様である。

[0070]

上記の円形のレーザ光線とは別の光線形状が、図14~16に図示されている。各光線形状は、マスク開口90とそれぞれ対応する形状になっている。図14については、マスク81の開口部は、楕円形である。すなわち、横端142~143が第1半径 $R_1$  による湾曲となっており、前端144~6端145が第1半径より大きな第2半径  $R_2$  による湾曲となっている。

[0071]

この楕円形の光線は横方向幅が長いので、より幅が広いアブレーション切除部位を実現する。さらに、減衰器ポート66を出るレーザ光線が長方形の場合でも、楕円形の光線によ

って、シール面を切除するのに最終的に用いられるレーザ光線の初めの領域を最大にする

# [0072]

図  $10 \sim 12$ に示す上記の重なり限界の理論もこれに適用できるが、上限値は横端 142・143の半径  $R_1$  の約 50%までに変更される。また、横端 142・143および両横端 144・145による湾曲半径間の転移点 T1が、両端 142・143の頂点 A1から少し離れた位置、すなわち曲線半径の半分( $R_1$  / 2)未満にある場合、その限界値は影響を受ける。

# [0073]

さらに、前端144・後端145は、円形の光線と比較して徐々に湾曲し、形成される谷23の境界137に沿った混合部位を改良すると思われる。

# [0074]

図 150 の別の光線形に関しては、光線形の前端 147・後端 148 には直線の端が設けられる。この幾何学的光線形の対向する横端 149・150 は、同じ半径  $R_1$  を有する半円弧形断面である。横端 149・150 は、図 10 ~ 12 による上記の重なり限界を適用できるように半円であるのが好ましい。ただし、重なり限界は、円形の光線形の直径 0 ~ 25% ではなく、各横端 149・15000半径 0 ~ 50% である。

# [0075]

さらに別の光線形が、図16に示されている。曲線端151・152が光線の前端・後端を構成し、直線端153・154が光線形の対向する両横端を構成する。この形状によると、上記の円形の光線形と同様の結果となると思われる。

#### [0076]

これらの代替光線形の全てにおいて、対向する横端は、光線形の縦方向の長さが次第にその中心から短くなり、その頂点側に互いに接近し収束する。これらの横端は互いに頂点に近よる一対の直線の横端部位で形成されるが、横端部位は直線となっておらず、好ましくは例えば弓形、湾曲形、短直線形のように連続的にカーブする。例えば図4における円形の光線形に関しては、横端部位156・157は、点158から横方向に延長し点159に互いに近よる4分の1の円である。その結果、横端部位の縦方向の長さ160は、横端156・157が湾曲していることにより、非直線的に減少する。

#### [0077]

これら非直線形の横端は、隣接するアブレーション切除部位の隣接端において、より少量の材料切除をもたらし、横端部位が直線の場合に生じる重なり率変更の影響を受けないことが分かった。したがって、開口90が非直線であるという性質から、隣接するアブレーション切除部位をより効果的に混合し、重なり精度の影響をあまり受けず、要求の切除深さを達成できる。

# [0078]

上記の装置においては、隣接するアブレーション切除部位間の過剰な深さ溝が排除される。さらに、アブレーション切除部位は、径方向で隣接した切除部位間と円周方向の切除端との二つの範囲で、混合される。

# [0079]

本発明の方法によって形成した波形シール面と収縮バンドによって形成した波形シール面とを比較実験したが、本発明のシールリング10によると、静止状態では最高25%、動的状態では最高50%にまでガス洩れが減少することが分かった。この改善は、シールリング製造精度を改良する本発明のレーザ加工法によるものと見られる。

#### [0080]

図17に示すように、側端165の少なくとも一方を反転させ、光線166の中心側内側へ曲げることもできる。この反転した側端165はほぼフォーク形状であり、光線形166の反対側の外側に曲がった側端167と重なることができる。この側端165・167の半径は、同じ半径R: であるのが好ましい。

# [0081]

50

40

10

20

作業においては、シールリング10は以下のように組み立てられる。好ましくは平坦なシール面のシールリングを準備する。前記シール面に向かうレーザ光線を放出するレーザ装置を準備する。レーザ光線の切除部位がその幅全体にわたって非均等な深さとなるように、レーザ光線の形状を、各横端が一点に収束する非直線の幾何学的形状に形状変更する。複数のアブレーション切除部位においては、少なくともシール面の一部に前記レーザ光線を施し、例えば波形面といった一つ以上の微小起伏要素を形成する。各切除部位は、レーザ光線の一つ以上のシール面通過経路によって形成される。アブレーション切除部位は、近いに隣接している。すなわち、レーザ光線の各経路の隣接する横端部位は、重なっている。その隣接した切除部位が重なることにより、過剰な深さの溝が形成されるのを防止する。

10

# [0082]

本発明の実施例が詳細に開示されたが、開示された装置の変形形態あるいは変更形態(再構成形態も含む)は、本発明の範囲内にあると認められる。

# [0083]

なお、特定の術語が上述の記述に用いられるが、便宜的に用いられるだけであって、その術語によって限定されるものではない。たとえば、術語「上側へ」「下側へ」「右側へ」「左側へ」は、図面に基づいて定まる方向を指すものである。また「内側へ」「外側へ」は、それぞれ、本明細書記載の装置における中心側の方向、その中心から離れる方向を指すものである。そのような術語には、具体的に言及される単語のみならず類似の意味の単語も含まれる。

20

#### [0084]

(産業上の利用可能性)

以上のように、本発明にかかるシールリングおよびレーザでリング微小起伏面を形成する 方法は、ポンプやコンプレッサ等の回転軸を密封する軸封装置として用いられ、レーザ光 線の複数経路によって形成される微小起伏要素を有してシール性の高いシールリングを提 供する。

# 【図面の簡単な説明】

# 【図1】

波形面となったシールリングの微小起伏要素を示す分解斜視図である。

30

#### 【図2A】

レーザでシール面に微小起伏要素を形成するエキシマレーザおよびシールリングを支持する支持テーブルで構成されるシールリング製造装置を示す斜視図である。

#### 【図2 B】

そ の シ ー ル 面 に 微 小 起 伏 要 素 が 形 成 さ れ る シ ー ル リ ン グ の 拡 大 側 面 斜 視 図 で あ る 。

#### [図3]

レーザ加工の際に支持テーブルに載せられたシールリングの前面斜視図である。

#### [図4]

レーザ光線を円形にするマスクを示す概略的前面立面図である。

#### 【図5】

マスクと支持テーブル上方に設けた下流レンズとを示す概略図である。

40

#### **図6**】

正方形のレーザ光線および円形のレーザ光線の平面図と、それぞれの光線形状で切除形成される溝断面の側面図とを示す概略図である。

#### 【図7】

長方形のレーザ光線で波形面にしたシールリングの一部拡大平面図である。

# 【図8】

長方形のレーザ光線による複合アブレーションにより切除形成されたシール面の過剰な深 さ溝の側断面図である。

#### 【図9】

円形のレーザ光線による二つの重なり経路間の重なり領域を示す概略側面図である。

# 【図10】

10%重なりによる溝の断面を示すグラフである。

# 【図11】

25%重なりによる溝の断面を示すグラフである。

# 【図12】

50%重なりによる溝の断面を示すグラフである。

# 【図13】

アーチ形のレーザ光線で波形面にしたシールリングの一部拡大平面図である。

# 【図14】

第1代替レーザ光線形の概略平面図である。

10

# 【図15】

第2代替レーザ光線形の概略平面図である。

# 【図16】

第3代替レーザ光線形の概略平面図である。

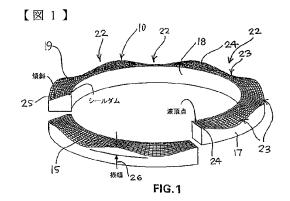
# 【図17】

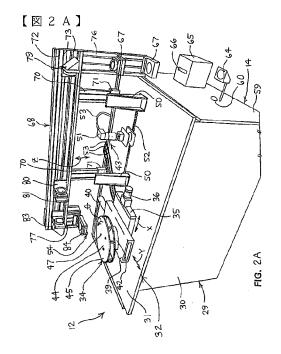
第4代替レーザ光線形の概略平面図である。

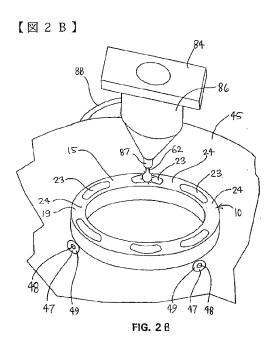
# 【符号の説明】

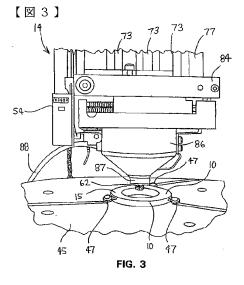
- 10 シールリング
- 12 シールリング加工装置
- 14 レーザユニット

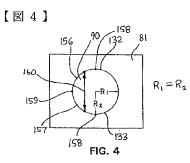
- 15 シール面
- 20 シールダム
- 31 作業テーブル
- 32 シールリング支持装置
- 3 4 支持テーブル
- 42 ロータリテーブル
- 5 1 駆動モータ
- 71 アクチュエータ

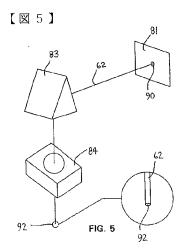


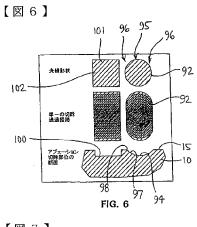


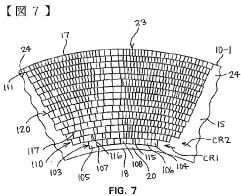


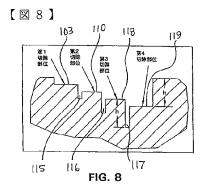


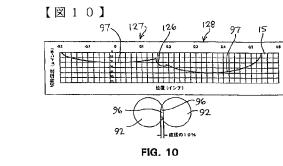












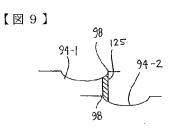
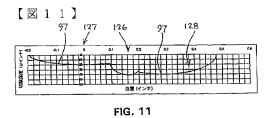
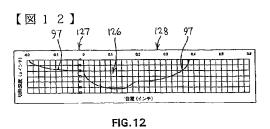
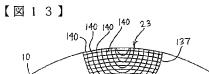


FIG. 9







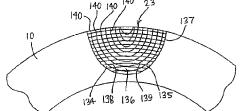
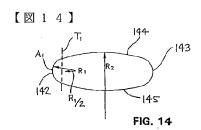
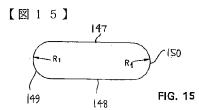
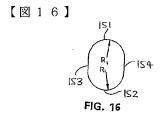
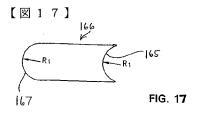


FIG. 13









International application No.

10
-0
- , '

	INTERNATIONAL SEARCH REPORT	١,	PCT US01 21536	
	TO THE PARTY OF TH			
	SIFICATION OF SUBJECT MATTER : F16J 15/34; B23P 13/04; B21D 53/84, B23K 26	/00, 26/14, 26/18		
IPC(7) US CL	. 127/200 400 401 403 408: 79/557, 888.3: 21	9/121.69		i
According to	International Patent Classification (IPC) or to both nat	tional classification a	nd IPC	
B. FIELI	OS SEARCHED			
Minimum doc U.S.: 27	numentation searched (classification system followed b 17 399, 400, 401, 403, 408; 29:557, 888.3; 219:121.6	y classification symb 9	ols)	İ
			mante are meindes	Lin the fields searched
Documentation	on searched other than minimum documentation to the	extent that select doct	media di e moderni	
Electronic da East Text Sea	ta base consulted during the international search manarch	e of data base and, w	here practicable, s	earch terms used)
C. DOC	UMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT			
Category *	Citation of document, with indication, where app	propriate, of the relev	ant passages	Relevant to claim No
X	US 4,836.561 A (Lebeck et al) 6 June 1989 (06.06.1	989), entire documer	)I	5
 A				1.4
x	US 5.664.787 A (Fuse et al) 09 September 1997 (09	.09 1997), column 10	), lines 1/20	1:5
Α				1-4
x	US 5.529,318 A (Fuse et al.) 25 June 1996 (25.06.19	996), column 10 and o	entire document.	1-5
Y				1-4
A	US 5.947.481 A (Young) 07 September 1999 (07.09			1.5
Y	JP 40-7048189 A (Sumitomo Electric Inc.) 21 Febru abstract.			1-5
A	US 3,759,133 A (Budych et al.) 18 September 1973	(18.09.1973), entire	document.	1-3
		,		
	er documents are listed in the continuation of Box C.	·	family annex.	Desta enc. 1 - Distances
	Special entergones of onzer openments.  In defining the general state of the unit which is not considered to	e toget (S. ) Cal-	carte car le lourille, wi	united to be seed for that a form of united to the decision of the seed
he of bu	unicular relevence application or genera published on or after the international filling	considered	i particular referance, nover or definit be con he cocument is taken a	die geware disention dubbat be sjaeree in diseise un disentate (). Jane
*L" docume no estab	ent which may introv doubts on priority claim(s) or which is cited birsh the publication due to exother citation or other special (eason ciffed)	constacted complined:	of purificular relevance, to fixed we are inventive open one of anomalous notices only one to anomalous	the manned invention danced by scap with the meating is such the meating is such them is such them is a color to, as
*10" domine	ent referring to the oral disclosure, use, exhibition or other metres		eannai of the state and	
	ear published prior to the international filling date has after than the		<del> </del>	
Date of the	actual completion of the international search	Date of mailing of	the international s 19 APR 21	earch report
20 March	2002 (20.03.2002)	Addiorized officer	7	4,
Name and	mailing address of the ISA/US promissioner of Patents and Trademarks	X ~	12 1	<u></u>
<i>n</i>	ox PCT Vashington, 407 (2023)	Mishal Patel Telephone No. 70	13.30k X105	
	No. (703,305-3230	Telephone No 1.	13. 300 0+35	

Form PCT/ISA/2 (0) (second sheet) (July 1998)

INTERNATIONAL	SEARCH	REPORT
1111 2222 112		

International application No.
PCT/US01/21536

. (Contin	uarion) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT	
Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to ciam No
Α	US 5,529,317 A (Muller) 25 June 1996 (25.06,1996), entire document.	.4
A	US 5,834,094 A (Etsion et al) 10 November 1998 (10.11, 1998), entire document.	i-5
		1
		ļ
		,

Form PCT ISA:210 (second sheet: (July 1998)

# フロントページの続き

(81)指定国 AP(GH,GM,KE,LS,MW,MZ,SD,SL,SZ,TZ,UG,ZW),EA(AM,AZ,BY,KG,KZ,MD,RU,TJ,TM),EP(AT,BE,CII,CY,DE,DK,ES,FI,FR,GB,GR,IE,IT,LU,MC,NL,PT,SE,TR),OA(BF,BJ,CF,CG,CI,CM,GA,GN,GW,ML,MR,NE,SN,TD,TG),AE,AG,AL,AM,AT,AU,AZ,BA,BB,BG,BR,BY,BZ,CA,CH,CN,CO,CR,CU,CZ,DE,DK,DM,DZ,EC,EE,ES,FI,GB,GD,GE,GH,GM,HR,HU,ID,IL,IN,IS,JP,KE,KG,KP,KR,KZ,LC,LK,LR,LS,LT,LU,LV,MA,MD,MG,MK,MN,MW,MX,MZ,NO,NZ,PL,PT,RO,RU,SD,SE,SG,SI,SK,SL,TJ,TM,TR,TT,TZ,UA,UG,US,UZ,VN,YU,ZA,ZW

(72)発明者 スタローチ ジェフリィ アール.

アメリカ合衆国 92591 カリフォルニア州 テメキュラ エイピーティ. ジェイ14 ソラナ ウェイ 29605番地

F ターム(参考) 3J041 AA01 BB01 BC03 DA14 4E068 CD05 CD10 CE02 CE04 DA02